PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

06-082696

(43) Date of publication of application: 25.03.1994

(51)Int.CI.

GO2B 15/16 GO2B 13/18

(21)Application number: 05-060487

(71)Applicant: ASAHI OPTICAL CO LTD

(22)Date of filing:

19.03.1993

(72)Inventor: ITO TAKAYUKI

(30)Priority

Priority number: 04 83599

Priority date: 06.04.1992

Priority country: JP

04189197

16.07.1992

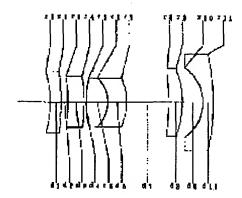
JP

(54) ZOOM LENS

(57)Abstract:

PURPOSE: To provide the zoom lens which suppresses the generation of a chromatic aberration and can be increased in a field angle on the wide-angle side while the overall length is shortened by decreasing the number of elements.

CONSTITUTION: The zoom lens consists of a 1st positive lens group and a 2nd negative lens group in order from an object side and is varied in focal length by varying the interval between the 1st and 2nd lenses; and the 1st lens group is constituted by arraying a negative lens group 1a and a positive lens group 1b in order from the object side and the lens group 1a is constituted by arranging a 11st negative lens which has the smallest radius of curvature on the object surface side and a 2nd positive lens which has a convex surface on the image plane side. Then, conditions -2.5 < fs/r1 < -0.8, -2.0 < fs/r4 < -0.2, -1.2 < fs/f1a1 < -0.3, -0.9 < fs/f1a < 0.0, and 0.12 < (d1+d2+d3)/fs < 0.4 are satisfied, where di is an interval between an (i)th and an (i+1)th surface.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

08.02.2000

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number] 3397363

[Date of registration] 14.02.2003

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

FΙ

(11)特許出顧公開番号

特開平6-82696

(43)公開日 平成6年(1994)3月25日

(51) Int.CL5

疏別記号

庁内整理番号

技術表示箇所

G 0 2 B 15/16 13/18 9120-2K 9120-2K

審査請求 未請求 請求項の数8(全16頁)

(21)出題番号

特顯平5-60487

(22)出頭日

平成5年(1993)3月19日

(31)優先權主張番号 特顯平4-83589

(32)優先日

平4(1992)4月6日

(33)優先権主張国

日本(JP)

(31)優先権主張番号 特願平4-189197

(32)優先日

平4(1992)7月16日

(33)優先権主張国

日本(JP)

(71)出頭人 000000527

旭光学工業株式会社

東京都板橋区前野町2丁目36番9号

(72)発明者 伊藤 孝之

東京都板橋区前野町 2丁目36番 9号旭光学

工業株式会社内

(74)代理人 弁理士 西脇 民雄

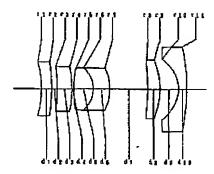
(54) 【発明の名称】 メームレンズ

(57)【要約】

【目的】 構成枚数を少なくしつて全長をコンパクトに 抑えつつ、色収差の発生を抑え、かつ、広角側の画角を 大きくすることができるズームレンズを提供することを 目的とする。

【構成】 物体側より順に、正の第1レンズ群と、負の 第2レンズ群とから構成され、第1.第2レンズ群間隔 を変化させて焦点距離を変化させるズームレンズにおい て、第1レンズ群を、物体側から負の第1aレンズ群と 正の第1bレンズ群とを配列して構成し、第1aレンズ群 を、物体側から物体側面の曲率半径がより小さい負の第 1レンズと、像面側に凸面を向けた正の第2レンズとを 配列して構成し、第1面の曲率半径をより、短焦点距離端 の全系の焦点距離をfx、第1aレンズ群中の第1レンズ の焦点距離をfig. 第1aレンズ群の焦点距離をfig. 第i面と第i+1面の間隔をd,として、以下の条件を満た すことを特徴とする。

 $-2.5 < f_x/r_x < -0.8$, $-2.0 < f_x/r_x < -0.2$. -1.2 < $f_1/f_{1:1}<-0.3$, $-0.9< f_1/f_{1:1}<0.0$, $0.12<(d_1)$ $+ d_1 + d_1)/f_1 < 0.4$



:

【特許請求の範囲】

1

【請求項1】物体側より順に、正の第1レンズ群と、負 の第2レンズ群とが配列して構成され、第1、第2レン ズ群間隔を変化させて焦点距離を変化させるズームレン

前記第1レンズ群は、物体側から負の第1aレンズ群と 正の第1bレンズ群とが配列して構成され、前記第1aレ ンズ群は、物体側から物体側面の曲率半径がより小さい 負の第1レンズと、像面側に凸面を向けた正の第2レン ズとが配列して構成され、以下の条件を満たすことを特 10 ズ群間隔を変化させて焦点距離を変化させるズームレン 徴とするズームレンズ。

- (1) $-2.5 < f_s/r_1 < -0.8$
- (2) $-2.0 < f_s/r_s < -0.2$
- (3) $-1.2 < f_s/f_{1e1} < -0.3$
- (4) $-0.9 < f_s / f_{1s} < 0.0$
- (5) $0.12 < (d_1 + d_2 + d_3)/f_1 < 0.4$ ただし、
- r: 第1面の曲率半径、
- 『点: 短焦点距離端の全系の焦点距離』

『sei: 第1aレンズ群中の第1レンズの焦点距離。

fie: 第1aレンズ群の焦点距離。

d、:第1面と第1+1面の間隔とする。

【請求項2】前記第1aレンズ群中の第2レンズは、ブ ラスチックレンズであり、以下の条件を満たすことを特 徴とする請求項1に記載のズームレンズ。

(6) $0 < f_3 / f_{142} < 0.7$ ただし、

『1.2 : 第1aレンズ群中の第2レンズの焦点距離とす

ンズは、以下の条件を満たす非球面を有することを特徴 とする請求項2に記載のズームレンズ。

(7) $-35 < \Delta 1 < -5$

ただし、

ΔI: 短焦点距離側の焦点距離を1.0に換算したときの非 球面による球面収差係数の変化量である。

【請求項4】前記第2レンズ群は、物体側から順に、ブ ラスチック製の正の第1レンズと負の第2レンズとから 構成され、以下の条件を満たすことを特徴とする論求項 1に記載のズームレンズ。

(8) $0.1 < f_1/f_2$, < 0.8ただし、

パン・第2レンズ群中の第1レンズの焦点距離とす る.

【請求項5】前記第2レンズ群中の正のプラスチックレ ンズは、以下の条件式を満たす非球面を有することを特 徴とする請求項3に記載のズームレンズ。

(9) 0.0< △V< 0.3

ただし、

ΔV: 短焦点距離側の焦点距離を1.0に換算したときの非 50 く また、非球面を多用したズームレンズはレンズの全

球面による球面収差係数の変化量である。

【請求項6】以下の条件を満たすことを特徴とする請求 項1に記載のズームレンズ。

(10) $1.0 < f_{16} / |f_{16}| < 1.2$ ただし、

f1c:第1レンス群の焦点距離、

fzc:第2レンズ群の焦点距離である。

【請求項7】物体側より順に、正の第1レンズ群と、負 の第2レンズ群とが配列して構成され、第1、第2レン ズにおいて、

前記第1レンズ群は、物体側から負の第1aレンズ群と 正の第1bレンズ群とが配列して構成され、前記第1aレ ンズ群は、物体側から物体側面の曲率半径がより小さい 負の第1レンズと、正の第2レンズとが配列して構成さ れ、以下の条件を満たすことを特徴とするズームレン べ。

- (1) $-2.5 < f_s/r_1 < -0.8$
- (3) $-1.2 < f_{*}/f_{***} < -0.3$
- 20 (4) $-0.9 < f_x/f_{11} < 0.0$
 - (5) $0.12 < (d_1 + d_2 + d_3)/f_1 < 0.4$
 - $0 < f_{1}/f_{10} < 0.7$ (6) ただし、

r: 第1面の曲率半径、

『.:短焦点距離端の全系の焦点距離』

『***: 第1aレンズ群中の第1レンズの焦点距離。

fie: 第1aレンズ群の焦点距離。

d、:第1面と第1+1面の間隔とする。

【請求項8】前記第1aレンズ群の正のプラスチックレ 【請求項3】前記第1aレンズ群の正のプラスチックレ 30 ンズは、以下の条件を満たす非球面を有することを特徴 とする請求項?に記載のズームレンズ。

(7) -35 <∆I<-5

ただし、

△I:短焦点距離側の焦点距離を1.0に換算したときの非 球面による球面収差係数の変化量である。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】この発明は、一眼レフカメラ用レ ンズと比較してバックフォーカスの制約が少ないコンパ クトカメラ用レンズに適したズームレンズに関する。

[0002]

【従来の技術】コンパクトカメラ用の変倍比2倍程度の 2群ズームレンズとしては、球面のみで構成された8枚 程度の構成(特別昭62-264019号公報参照)。 あるいは、 非球面を多用した4枚の構成(特開平3-127008号公報参 照)等が知られている。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、上述し た球面のみで構成されるズームレンズは構成枚数が多

長を抑えつつ色収差を補正することが困難であるという 課題を有している。また、いずれのタイプも広角側の半 画角が30^{*} 程度であり、より広角のレンズが望まれている。

[0004]

【発明の目的】この発明は、上述した従来技術の課題に 鑑みてなされたものであり、構成枚数を少なくしつて全 長をコンパクトに抑えつつ、色収差の発生を抑え、か つ、広角側の画角を大きくすることができるズームレン ズを提供することを目的とする。

[0005]

[0006]

【課題を解決するための手段】この発明にかかるズームレンズは、上記の目的を達成させるため、物体側より順に、正の第1レンズ群と、負の第2レンズ群とから構成され、第1、第2レンズ群間隔を変化させて焦点距離を変化させるズームレンズにおいて、第1レンズ群を、物体側から負の第1aレンズ群と正の第1bレンズ群とを配列して構成し、その第1aレンズ群を、物体側から物体側面の曲率半径がより小さい負の第1レンズと、像面側に凸面を向けた正の第2レンズとを配列して構成し、以 20下の条件を満たすよう設定したことを特徴とする。

【数1】(1) -2.5 < f₄/r₄ < -0.8

- (2) $-2.0 < f_s/r_s < -0.2$
- (3) $-1.2 < f_s/f_{set} < -0.3$
- (4) $-0.9 < f_{s}/f_{1e} < 0.0$
- (5) $0.12 < (d_1 + d_2 + d_3)/f_1 < 0.4$ tetéb.

r、: 第i面の曲率半径、

f。: 短焦点距離端の全系の焦点距離.

『iei:第1aレンズ群中の第1レンズの焦点距離』

fie: 第1aレンズ群の焦点距離。

d、:第1面と第1+1面の間隔とする。

[0007]

【実施例】以下、この発明の実施例を説明する。

【0008】この発明のボームレンズは、レンズ径を小さく保ちつつ広角側の半画角を大きくするという钼反する要求を満たすため、第1レンズ群を、物体側から負の第1レンズと正の第2レンズとから構成され全体として負の第1aレンズ群と、正の第1bレンズ群とから構成し 40ている。

【0009】全体として正負の2群構成の望遠タイプにおいて、正の第1レンズ群を負の第1aレンズ群と正の第1bレンズ群とから成るレトロフォーカスタイプとすることが全系をコンパクトにするために有利であることは従来から知られていた。

【0010】この発明では、さらに広角化のために負の 【001 第1aレンズ群を物体側から順に、物体側面の曲率半径 ンズ群のがより小さい負の第1レンズと、像面側に凸面を向けた の正の第 正の第2レンズとの2枚で構成したことを特徴としてい 50 ましい。

る。従来の2群ズームレンズの第1レンズは、物体側面 が凸面である例が一般的であるが、実施例のレンズは第 1レンズの物体側面を凹面とすることにより、広角で、 かつ、レンズ径の小さいズームレンズを提供することを 可能としている。

【0011】条件(1)は、負の第1レンズの物体側凹面に関する条件であり、この条件を満たすことにより、正の第1レンズ群のパワーを大きく設定し、レンズ径を小さくすることができる。

0 【0012】条件(1)の上限を越える場合には、凹面の 曲率半径が大きくなり、レンズ径を小さくすると収差が 増大するため、収差補正のためにはレンズ径を大きくし なければならない。逆に、条件(1)の下限を下回る場合 には、凹面の曲率半径が過小となり、非点収差が補正過 剰となる。

【0013】条件(2)は、第1aレンズ群の正の第2レンズの像側の凸面に関する条件であり、この条件を満たすことにより、負の第1レンズの凹面で発生した収差を第1aレンズ群内で補正することができる。

20 【0014】条件(2)の上限を越える場合には、凸面の 曲率半径が大きくなって第1レンズの凹面で発生した収 差を補正することが困難となり、下限を下回る場合には 曲率半径が過小となり、高次の収差が発生する。

【0015】条件(3)は、第1aレンズ群内の負の第1レンズのパワーに関する条件である。条件(3)の上限を越える場合には、広い画角を確保することが困難となり、下限を下回る場合には、負の第1レンズのパワーが過大となり、非点収差の補正が困難となる。

【0016】条件(4)は、第1aレンズ群の合成パワーに 30 関する条件である。条件(4)の上限を越える場合には、 第1aレンズ群のパワーが負とならず、正の第1bレンズ 群との収差のパランスをとることが困難となるため、正 の第1レンズ群のパワーを大きくすることができず、全 体をコンパクトにすることが困難となる。条件(4)の下 限を下回る場合には、正の第2レンズのパワーが小さく なり、負の第1レンズで発生した収差を補正することが できず、第1aレンズ群内での収差のパランスをとるこ とが困難となる。

【0017】条件(5)は、第1aレンズ群の第1レンズか 5第2レンズまでのレンズ厚に関する条件である。条件 (5)の上限を越える場合には、レンズ全長が長くなり、 かつ第1aレンズ群のレンズ径が大きくなる。条件(5)の 下限を下回る場合には、画角を広くすることが困難となり、第1レンズ群をレトロフォーカスタイプとするため には第1面と第4面との曲率半径を小さくしなければな ちず、収差の補正が困難となる。

【0018】さらに、コストを下げるためには第1aレンズ群の第2レンズ、あるいは、第2レンズ群の物体側の正の第1レンズをプラスチックレンズとすることが望ましい。

【0019】第1aレンズ群の第2レンズをプラスチックレンズとする場合には、第1aレンズ群中の第2レンズの集点距離をfinaとして、以下の条件(6)を満足するように設定することが望ましい。

[0020]

【数2】(6) 0 < f:/f,.; < 0.7

【0021】条件(6)は、プラスチックレンズのパワーを規定し、条件を満たすととにより、鏡枠の温度変化による伸縮に基づく焦点変動を相殺することができる。

【0022】条件(6)の上限を越える場合には、プラスチックレンズに配分されるパワーが大きくなるため、温度、湿度の変化に対する全系の焦点変動が大きくなる。条件(6)の下限を下回る場合には、正レンズとならず、 鏡枠の温度変化による焦点変動を相殺することができない。

【0023】なお、第1aレンズ群の第2レンズは、条件(2)を満たさない場合にも、少なくとも上記の条件(6)を満たすパワーを持つことにより、負の第1レンズの凹面で発生した収差を第1aレンズ群内でバランスよく補正することができる。後述する実施例5は、条件(2)を満たさずに条件(6)のみを満たしている。

【0024】との場合、条件(6)の下限を下回ると、第 1レンズの凹面で発生した収差を第1aレンズ群内で補 正するのが困難となる。上限を越えると第1aレンズ群 内の負の第1レンズと正の第2レンズとのパワーがそれ ぞれ大きくなりやすく、高次の収差を発生させる原因と なると共に、短集点側でのバックフォーカスが小さくな るので、第2レンズ群のレンズ径を大きくなるという問 題が生じる。

【0025】さらに、第1aレンズ群中の第2レンズをプラスチックレンズとする場合には、短焦点距離側の焦点距離を1.0に換算したときの非球面による球面収差係数の変化量をΔIとして、以下の条件(力を満足するように発散性の非球面を持たせることが望ましい。

[0026]

【数3】(7) -35 <△I<-5

【0027】条件(力を満たすととにより、全系の球面 収差を小さく抑えることができる。条件(力の条件を越 える場合には非球面による球面収差補正効果が小さく、 下限を下回る場合には非球面量が大きくなって製作が困 40 難となる。

【0028】第2レンズ群の物体側の正の第1レンズを プラスチックレンズとする場合には、この第1レンズの 焦点阻離を f:、として、以下の条件(8)を満たすように 設定することが望ましい。

[0029]

【数4】(8) 0.1 < f,/f2, < 0.8

【0030】条件(8)の上限を越える場合には、温度. 根、c根、c根における球面収差 湿度の変化に対する焦点変動が大きくなり、下限を下回 差、倍率色収差、非点収差(5:サ る場合には正レンズのパワーが過小となり、大きな負の 50 ナル)、歪曲収差を示している。

パワーを有する第2レンズ群内の収差補正が困難となる.

【0031】さらに、第2レンズ群中の正の第1レンズをプラスチックレンズとする場合には、短焦点距離側の 焦点距離を1.0に換算したときの非球面による球面収差 係数の変化量をΔVとして、以下の条件(9)を満たすこと が好ましい。

[0032]

【数5】(9) 0.0< AV< 0.3

【0033】この極の望遠タイプのズームレンズはレンズ全長を短くするほどブラスの歪曲収差が発生し易くなる。第2レンズ群中の物体側の正レンズを条件(9)を満たす非球面レンズとすることにより、歪曲収差を良好に補正することができる。第2レンズ群中の正レンズは、第2レンズ群中ではレンズ径が小さく、製造容易であるため、非球面レンズとすることに適している。

【0034】条件(9)の条件を越える場合には、非球面量が大きくなって非球面の作成が困難となり、下限を下回る場合には、非球面による歪曲収差補正効果が過小となる。

【0035】なお、ズーミングによるレンズ群の移動量を小さくするためには、第1レンズ群の焦点距離を fic. 第2レンズ群の焦点距離をficとして、以下の条件(10)を満たすことが望ましい。

[0036]

【数6】(10) 1.0<f,6/|f26|<1.2

[0037] レンズ全系を短くするためには、第1、第2レンズ群のパワーを共に小さくすればよいが、負の第2レンズ群のパワーを正の第1レンズ群のパワーより大きくするとズーミングに伴うレンズ群の移動量を小さく抑えることができる。

【0038】条件(10)の上限を越える場合には、全長を短くする上では有利であるが、第2レンズ群の負のパワーが過大となり、非点収差、歪曲収差の補正が困難となる。条件(10)の下限を下回る場合には、収差の補正には有利であるが、第2レンズ群の移動量が大きくなると共に、レンズの全長も長くなる。

[0039]

【実施例1】図1は、実施例1にかかるズームレンズのレンス断面を示したものである。具体的な数値構成は表1、表2に示されている。表中、FNO.はレンズのFナンバー、fは焦点距離、wは半画角、rは曲率半径、dはレンズ厚着しくは空気間隔、nはd-line(588nm)での屈折率、レはアッベ数である。

【0040】図2、図3、図4は、この構成による短焦点距離端、中間焦点距離、長焦点距離端の諸収差をそれぞれ示している。収差図は、球面収差SA、正弦条件SC、は根、α根、α根における球面収差によって示される色収差、倍率色収差、非点収差(S:サンタル、M:メリディオナル)、歪曲収差を示している。

ν

40.9

29.9

10

20

```
【0041】このレンズは、第1面、第8面が非球面で構成される。非球面は、光軸からの高さがYとなる非球面上の座標点の非球面頂点の接平面からの距離をX、非球面頂点の曲率(1/r)をC、円錐係数をK、4次,6次,8次の非球面係数をA、A、Aとして、以下の式で表される。なお、表1における非球面の曲率半径は、非球面頂点の曲率半径であり、これらの面の円錐係数、非球面係数は表3に示される。【0042】
【数7】
```

7

X= Cr / (1+ (1-(1+k)C r)) + A r + A r + A r [0 0 4 3]

[表1]

```
面掛号
        ı
                d
                       n
                              ν
 1
     -17.714
              1.68
                    1.80610
                             40.9
     -39, 104
             1,00
      -34.131
             2, 50
                    1.58547
                             29.9
     -23, 320
              0.30
             3, 29
      18.714
                   1. 53172
                             48.9
      -5.330 2.86
 6
                   1.80518
                             25.4
 7
      -9.149
             可变
     -33, 357 2, 09
                    1.58547
                             29.9
 9
     -15.058 3.17
10
      -6.719 1.50
                   1.80610
11
     -35.809
```

[0044]

【表2】

f 29.0 35.0 48.5 fΒ 12.00 17.57 30.11 FNo. 1:4.7 1:5.6 1:7.8 36.0° 31.4° 24.1° d? 6.42 5,08 3, 28

[0045]

【表3】

第3面 第 = 0.0 第8面 K = 0.0

 $A_4 = -0.14087376 \times 10^{-3}$ $A_4 = 0.16400036 \times 10^{-3}$ $A_4 = 0.32574759 \times 10^{-3}$ $A_6 = 0.21033652 \times 10^{-3}$

A =-0.26532592×10⁻⁷

 $A_6 = 0.21033652 \times 10^{-2}$ $A_9 = 0.44907553 \times 10^{-7}$

[0046]

【実施例2】図5は、実施例2にかかるズームレンズのレンズ断面を示したものである。具体的な数値構成は表 4、表5に示されている。

【0047】図6、図7、図8は、この構成による短焦点 距離端、中間無点距離、長焦点距離端の諸収差をそれぞ れ示している。

【0048】とのレンズは、第3面、第8面が非球面で構成される。これらの面の円錐係数、非球面係数は表6と示される。

[0049]

```
【表4】
面番号 r d n
1 -18.102 1.62 1.80610
```

2 -44.675 1.00 3 -39.209 2.50 1.58547

4 -25.078 0.30

5 22.184 3.41 1.63172 48.9 6 -5.307 2.74 1.80518 25.4

8

7 -8.942 可变

8 -68.095 2.48 1.58547 29.9

9 -19.370 3.35

10 -7.243 1.40 1.80610 40.9

11 ~47.105

[0050]

【表5】

f 29.0 35.0 48.5 fB 11.68 17.24 29.81

FNo. 1:4.7 1:5.6 1:7.8 ω 35.9° 31.4° 24.0°

d7 6.88 5.40 3.40

[0051]

【表6】

第3面 第8面 = 0.0 K = 0.0

K = 0.0 K = 0.0 $A_1 = -0.16738367 \times 10^{-9}$ $A_4 = 0.15033600 \times 10^{-3}$

 $A_6 = 0.23581794 \times 10^{-6}$ $A_6 = 0.13835301 \times 10^{-6}$

 $A_0 = 0.35991514 \times 10^{-6}$ $A_0 = 0.25042230 \times 10^{-7}$

[0052]

【実施例3】図9は、実施例3にかかるズームレンズのレ 30 ンズ断面を示したものである。具体的な数値構成は表 7、表8に示されている。

【0053】図10、図11. 図12は、この構成による短焦点距離端、中間焦点距離、長焦点距離端の諸収差をそれぞれ示している。

【0054】このレンズは、第3面、第8面が非球面で構成される。これらの面の円錐係数、非球面係数は表外に示される。

【0055】 【表7】

50

特別平6-82696

```
10
     直番号
                    đ
                           Ω
                                                      面盘号
                                                                     d
                                                                                    ν
          -18.241
                  1.50
      1
                         1.80610
                                 40.9
                                                        1
                                                            -18.878
                                                                   1.54
                                                                          1.83400
                                                                                  37.2
      2
          -50.671
                  1.00
                                                            -56.851
                                                                    0.80
          -143.200
                  2, 50
                         1.58547
                                                            434.000
                                                                    2.57
                                                                          1.58547
          -29.868
                   0.30
                                                            -71.970
                                                                    0.32
           30.164
                   3.51
                        1.54072
                                                                         1.60311 60.7
                                                            27.147
                                                                    4. 39
           -5.164
                  2.90
                         1.84666
                                                             -5. 577
                                                                    2.30
                                                                          1.83400
                                                                                 37.2
           -8.648
                  可变
                                                             -9.600
                                                                    可变
         -104.763
                  2.41
                         1.58547
                                                            -66.380
                                                                    3.00
                                                                          1.58547
                                                                                  29.9
          -23.773
                  3.69
                                                            -23.487
                                                                    3.46
                                                       ġ
                                             10
                                                                   1.40 1.77250 49.6
     10
           -7.415 1,40 1.80610 40.9
                                                            -7.300
                                                       10
     11
          -49, 211
                                                            -40.691
                                                       11
[0056]
                                                  [0062]
【表8】
                                                  【表11】
           f
                29.0
                       35.0
                             54.0
                                                                 29.0
                                                                        35.0
                                                                               55.0
          f B
                11.48 16.92
                            34.31
                                                            fB
                                                                 10.95 16.46 34.82
          FNo. 1:4.7 1:5.6 1:8.5
                                                           PNo. 1:4.6 1:5.6 1:8.7
               35. 9°
                      31. 3°
                            21.8°
                                                                36.1
                                                                       31.4° 21.5°
                                                           ω
          d7
                 6.75
                       5, 30
                              2.79
                                                            d7
                                                                  6.68
                                                                         5. 18
                                                                              2.54
[0057]
                                                 [0063]
【表9】
                                                  【表12】
   第3面
                        第8面
                                                     第3面
                                                                         第8面
  \mathbf{K} = 0.0
                       K = 0.0
                                                   \mathbf{K} = 0.0
                                                                         K = 0.0
 A_{i} = -0.17152389 \times 10^{-3}
                      A_4 = 0.15068294 \times 10^{-3}
                                                  A_{i} = -0.18033504 \times 10^{-9}
                                                                        A_{i} = 0.16051417 \times 10^{-3}
 A_6 = 0.19870075 \times 10^{-6}
                      A_6 = 0.10020136 \times 10^{-6}
                                                  A_6 = 0.92166874 \times 10^{-6}
                                                                        A_6 = 0.10599391 \times 10^{-5}
 A_{\bullet} = 0.16706777 \times 10^{-2}
                      A_0 = 0.21509303 \times 10^{-7}
                                                  A<sub>6</sub> =-0.29938957×10<sup>-2</sup>
                                                                        A_0 = 0.27218433 \times 10^{-7}
[0058]
                                                 [0064]
【実施例4】図13は、実施例4にかかるズームレンズの
                                                 【実施例5】図17は、実施例5にかかるズームレンズの
レンス断面を示したものである。具体的な数値構成は表
                                                 レンス断面を示したものである。具体的な数値構成は表
10. 表11に示されている。
                                             30 12、表13に示されている。
【0059】図14、図15、図16は、この構成による短焦
                                                 【0065】図18、図19. 図20は、この構成による短焦
点距離端、中間焦点距離、長焦点距離端の諸収差をそれ
                                                 点距離端、中間焦点距離、長焦点距離端の諸収差をそれ
ぞれ示している。
                                                 ぞれ示している。
【0060】とのレンズは、第3面、第8面が非球面で構
                                                 【0066】このレンズは、第3面、第8面が非球面で構
成される。これらの面の円錐係数、非球面係数は表12に
                                                 成される。これらの面の円錐係数、非球面係数は表14に
示される。
                                                 示される。
[0061]
                                                 [0067]
【表10】
                                                 【表13】
```

(6)

```
11
                                                                               12
    面番号
                      đ
                              n
                                                          第3面
                                                                                 第8面
           -19.800
      1
                    2.09
                           1.83400
                                                        \mathbf{E} = 0.0
                                                                                 K = 0.0
           -77.176
      2
                    1.33
                                                        A_4 = -0.20293624 \times 10^{-9}
                                                                                A_4 = 0.18324926 \times 10^{-3}
            30,602
                   2, 57
                                                       A =-0.34728404×10° b
                                                                                A_6 = 0.20839418 \times 10^{-6}
                                                                                A_0 = 0.63268298 \times 10^{-7}
            44.596
                    0.30
                                                       A_s = 0.0
            22.439
                    3. 99
                           1.60311
                                                       【0070】表13は、前述した条件式と各実施例との関
            -6.783
                    1.30
                           1.83400
                                                      係を示している。
           -10.118
                    可变
                                                       [0071]
           -23.229
                    2.58
                           1.58547
                                    29.9
                                                       【表16】
           -14.406
      9
                    3, 13
                                                  10
           -6.736
     10
                   1.40 1.77250 49.6
           -27, 192
     11
[0068]
【表14】
            f
                 29.0
                         45.0
                                67.3
           fB
                 10.56 25.15
                               45.60
          PNo. 1:4.8 1:7.4 1:11.1
                35.9°
                       25.6°
                               17.9"
          ω
           d7
                        4.50
                 7. 54
[0069]
                                                  20
【表15】
```

実施例1 実施例2 実施例3 実施例4 実施例5 (1) f_x/r_x -1.64-1.60-1.59 -1.54-1.46(2) f₄/r₄ -1.24-1.16 -0.97-0.400.65 (3) f ./f ... -0.70-0.75 -0.80-0.84-0.89(4) f ./f .. -0.40 -0.44 -0.30-0.54 -0.71 $(5)(d_1+d_2+d_3)/f_0.18$ 0.18 0.17 0.17 0.21 (6) f 1/f 112 0.25 0.26 0,45 0.27 0.19 (7) **Δ**I -20.8 -24.7 -25.3 -26.0-32.9

(8) f_s/f_s, 0.64 0.64 0.56 0.480.50 (9) **Δ**V 0.0980.106 0.1010.08 0.14 (10) fre/ | fre | 1.08 1.07 1.09 1.09 1.09

説明図である。

[0072]

i

【発明の効果】以上説明したように、この発明によれ ば、全長が短く、かつ、広角側の画角が広いコンパクト カメラ用に適したズームレンズを得ることができる。 【0073】また、プラスチックレンズを使用するのに 適したレンズ構成、パワー配置を採用することにより、 構成枚数の少ない低コストのズームレンズを得ることが できる。

【図面の簡単な説明】

- 【図1】 実施例1のズームレンズのレンズ構成を示す 説明図である。
- 【図2】 実施例1のズームレンズの広角端における諸 収差図である。
- 【図3】 実施例1のズームレンズの中間焦点距離にお ける諸収差図である。
- 【図4】 実施例1のズームレンズの望遠端における諸 収差図である。

- 【図6】 実施例2のズームレンズの広角端における諸 収差図である。
- 【図7】 実施例2のズームレンズの中間焦点距離にお ける諸収差図である。
- 【図8】 実施例2のズームレンズの望遠端における諸 収差図である。
- 【図9】 実施例3のズームレンズのレンズ構成を示す 説明図である。
 - 【図10】 実施例3のズームレンズの広角端における 諸収差図である。
 - 【図 1 】 実施例3のズームレンズの中間焦点距離に おける諸収差図である。
 - 【図12】 実施例3のズームレンズの望遠端における 諸収差図である。
 - 【図13】 実施例4のズームレンズのレンズ構成を示 す説明図である。
- 【図5】 実施例2のズームレンズのレンズ構成を示す 50 【図14】 実施例4のズームレンズの広角端における

諸収差図である。

【図15】 実施例4のズームレンズの中間焦点距離に おける諸収差図である。

13

【図16】 実施例4のズームレンズの望途端における 諸収差図である。

【図17】 実施例5のズームレンズのレンズ構成を示 す説明図である。

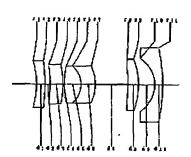
*【図18】 実施例5のズームレンズの広角端における 諸収差図である。

【図19】 実施例5のズームレンズの中間焦点距離に おける諸収差図である。

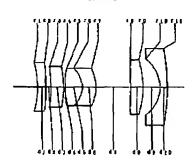
14

【図20】 実施例5のズームレンズの望途端における 諸収差図である。

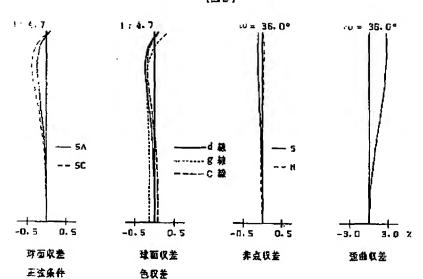
【図1】



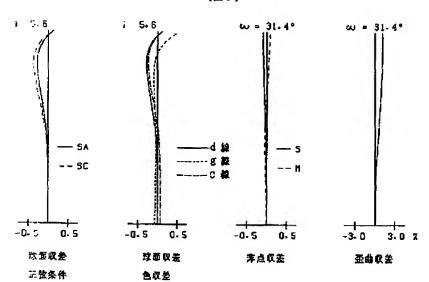
[図5]



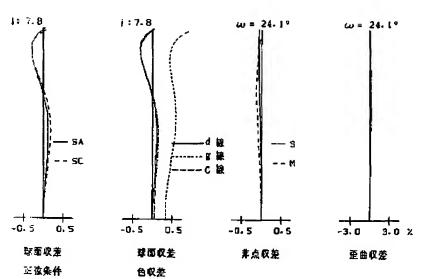
[22]

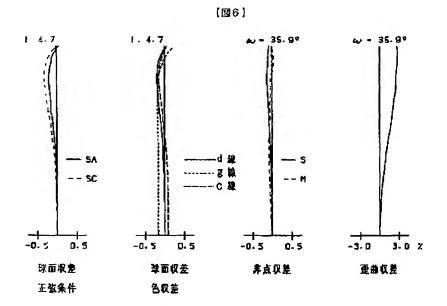


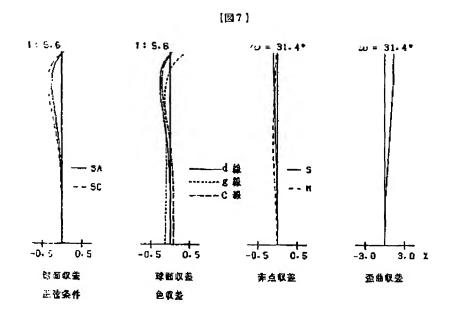


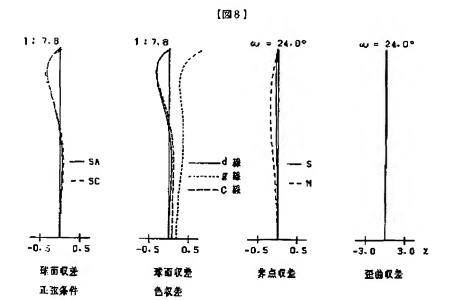


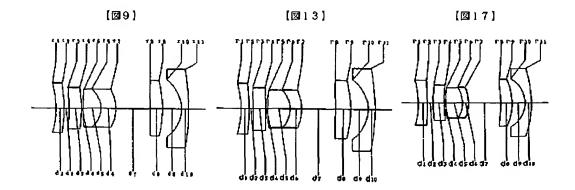
[図4]



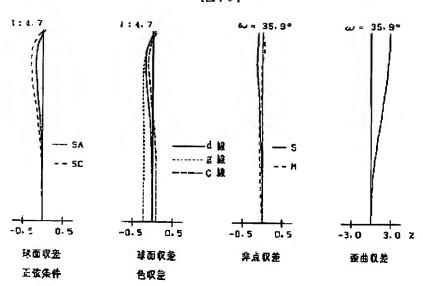




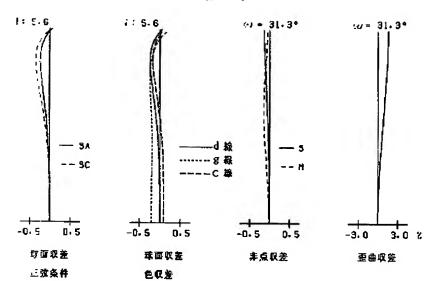




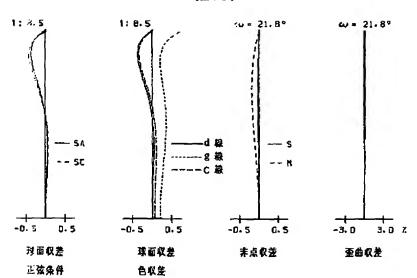
[図10]



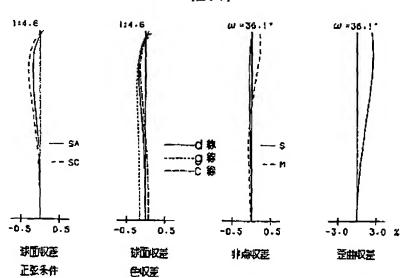
[図11]



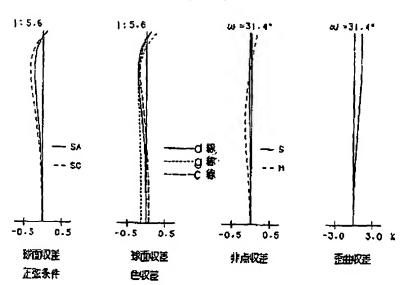




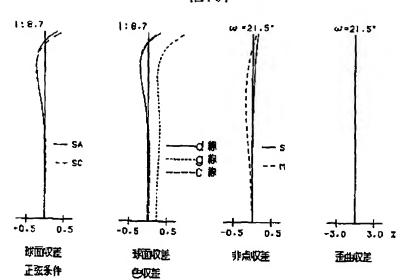
[図14]



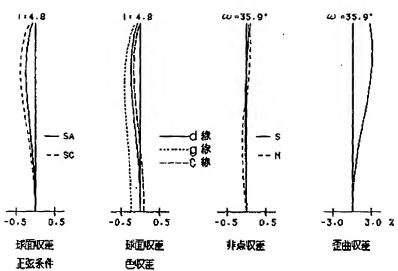
[図15]



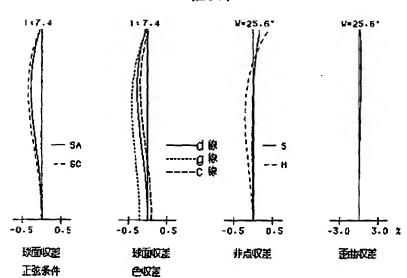
[216]



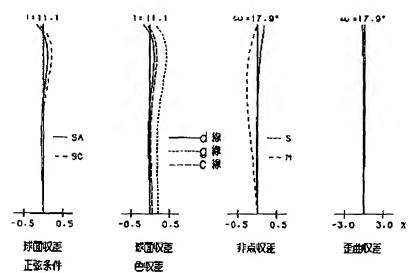




[219]







【公報種別】特許法第17条の2の規定による補正の掲載 【部門区分】第6部門第2区分

【発行日】平成13年1月12日(2001.1.12)

【公開香号】特開平6-82696

【公開日】平成6年3月25日(1994.3.25)

【年通号数】公開特許公報6-827

【出願番号】特願平5-60487

【国際特許分類第7版】

G02B 15/16

13/18

[FI]

. . . .

i

G028 15/16

13/18

【手続補正書】

【提出日】平成12年2月8日(2000.2.8)

【手続捕正1】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】請求項5

【補正方法】変更

【補正内容】

【論求項5】前記第2レンズ群中の正のプラスチックレ ンズは、以下の条件式を満たす非球面を有することを特 敬とする請求項3に記載のズームレンズ。

(9) $0.0 < \Delta V < 0.3$

ただし、

ΔV: 短焦点距離側の焦点距離を1.0に換算したときの非

球面による歪曲収差係数の変化量である。

【手続補正2】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0031

【補正方法】変更

【補正内容】

【0031】さらに、第2レンズ群中の正の第1レンズ をプラスチックレンズとする場合には、短焦点距離側の 焦点距離を1.0に換算したときの非球面による歪曲収差 係数の変化量をΔVとして、以下の条件(9)を満たすこと が好ましい。